日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

20.4.2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2004年 1月29日

REC'D 10 JUN 2004

PCT

WIPO

Date of Application.

特願2004-022264

Application Number: [ST. 10/C]:

願

出

[JP2004-022264]

出 願 人
Applicant(s):

セイコーエプソン株式会社

11:2/1

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

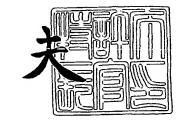
特許庁長官 Commissioner,

Japan Patent Office

公并康

2004年

5月28日



【書類名】 特許願 【整理番号】 J0106662 特許庁長官殿 【あて先】 G02B 3/04 【国際特許分類】 【発明者】 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプソン株式会社内 【住所又は居所】 児島 忠雄 【氏名】 【発明者】 【住所又は居所】

長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプソン株式会社内

【氏名】 清水 章弘

【発明者】 【住所又は居所】

長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプソン株式会社内

【氏名】 小松 朗

【特許出願人】

【識別番号】 000002369

セイコーエプソン株式会社 【氏名又は名称】

【代理人】

【識別番号】 100095728

【弁理士】

上柳 雅營 【氏名又は名称】

【連絡先】 $0\ 2\ 6\ 6\ -\ 5\ 2\ -\ 3\ 5\ 2\ 8$

【選任した代理人】

【識別番号】 100107076

【弁理士】

【氏名又は名称】 藤綱 英吉

【選任した代理人】

【識別番号】 100107261

【弁理士】

【氏名又は名称】 須澤 修

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2003-115659

【出願日】 平成15年 4月21日

【先の出願に基づく優先権主張】

特願2003-202637 【出願番号】

【出願日】

平成15年 7月28日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 013044 21,000円 【納付金額】

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

明細書 1 【物件名】

【物件名】 図面 1 要約書 1 【物件名】 【包括委任状番号】 0109826

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

ガラスレンズ母材に樹脂層を接合してなるハイブリッドレンズの前記樹脂層の形成に用いられる樹脂組成物が、ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

【請求項2】

請求項1記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記ラジカル重合性モノマーが、下記A成分及びB成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

A成分:下記一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物 【化1】

$$R^{1} O$$
 $O R^{1}$
 $CH_{2}=C-C - \left(CH_{2}\right)_{m}CH_{2}O \xrightarrow{n} C-C=CH_{2} \cdots (I)$

(式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは $2\sim5$ の整数、nは $1\sim1$ 6 の整数を表す。) B成分:下記一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物 【化2】

$$R^2 O$$
 $| \parallel$
 $CH_2=C-C-O-R^3 \cdots (II)$

(式中、 R^2 は水素またはメチル基、 R^3 は炭素原子数が $5\sim1$ 6 の脂環式炭化水素基を表す。)

【請求項3】

請求項2記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記ラジカル重合性モノマーが、更に下記C成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

C成分:1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ)アクリレート

【請求項4】

請求項2記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記A成分の含有量が30~90重量部、前記B成分の含有量が5~40重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

【請求項5】

請求項3記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記C成分の含有量が5~50重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

【請求項6】

請求項1記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記シランカップリング剤の含有量が1~10重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

【請求項7】

ガラスレンズ母材と、前記ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有し、非球面形状を転写出証券2004-3045759





するガラス型とを対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着して前記ガラスレンズ母 材と前記ガラス型との間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み立てる型組立 工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項8】

請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚みが $1\sim10\,\mathrm{mm}$ の範囲であり、有効径内での前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項9】

請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記型組立工程後、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に紫外線硬化性 樹脂組成物を充填する注入工程と、

前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に充填されている前記紫外線硬化性 樹脂組成物に前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型の両側から紫外線を照射して前記紫外 線硬化性樹脂組成物を硬化させる硬化工程と

を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項10】

請求項9記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記硬化工程後、前記紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物のガラス転移点温度以上の温度に加熱しながら前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型とを接近させるような圧力を加えるアニーリング工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項11】

請求項9記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記硬化工程の前に、紫外線を照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物をゲル化させる予備硬化工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項12】

請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

シランカップリング剤で処理した前記ガラスレンズ母材を用いることを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

【請求項13】

ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなることを特徴とするハイブリッドレンズ。

【請求項14】

請求項13記載のハイブリッドレンズにおいて、

前記樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするハイブリッドレンズ。

【請求項15】

請求項14記載のハイブリッドレンズにおいて、

前記樹脂層の有効径内での最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とするハイブリッドレンズ。

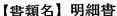
【請求項16】

「ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなるハイブリッドレンズを用いたことを特徴とするレンズ系。

【請求項17】

請求項16記載のレンズ系において、

前記ハイブリッドレンズの樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするレンズ系。



【発明の名称】ハイブリッドレンズ用樹脂組成物、ハイブリッドレンズの製造方法、ハイ プリッドレンズ及びレンズ系

【技術分野】

[0001]

本発明は、ガラスレンズ母材に樹脂層を接合したハイブリッドレンズの製造技術に関する。

【背景技術】

[0002]

従来から、各種光学機器において、レンズや反射鏡等の光学素子の高性能化、小型軽量化、低コスト化を図るために非球面を有する光学素子の使用が盛んである。特に液晶プロジェクタ用投射レンズは、画像を近距離で高拡大する必要があるため高度な光学系となり、収差補正に必要なレンズが多数必要となる。また、光学系の最後のレンズは大口径となる。

[0003]

非球面レンズを用いて光学系を構成すると、収差補正に必要なレンズ枚数を球面レンズだけで構成した場合と比較して大幅に減らすことができる。非球面レンズの非球面量が大きくなれば、削減することができるレンズの数も増加するが、非球面量が大きい非球面レンズ、特に大口径の非球面レンズを製造することは、従来極めて困難であった。

非球面レンズの製造方法としては、ガラスレンズを精密研削・研磨する方法があるが、 製造コストが非常に高いという問題がある。

[0004]

その他の非球面レンズの製造方法として、球面ガラスレンズの上に非球面形状の樹脂層を重ねて形成する製造方法が知られており、このような非球面レンズはハイブリッドレンズと呼ばれている。

[0005]

ハイブリッドレンズの製造方法は、球面ガラスレンズを母材として、非球面形状を転写する成形金型と組み合わせ、母材と成形金型との間に紫外線硬化性樹脂組成物を充填し、母材側から紫外線を照射して紫外線硬化性樹脂組成物を硬化させた後、成形金型を脱離して、母材に成形金型からの転写で非球面形状が形成された樹脂層を接合することが一般的である。

[0006]

このようなハイブリッドレンズを製造する技術として、以下の特許文献 1 ~特許文献 4 が知られている。

【特許文献1】特開昭62-258401号公報

【特許文献2】特公平6-93043号公報

【特許文献3】特開平5-34509号公報

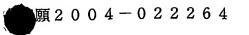
【特許文献4】特開2002-228805号公報

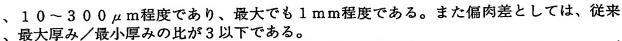
【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0007]

しかしながら、従来の紫外線硬化性樹脂組成物では、ガラスレンズ母材上で樹脂を硬化させた後、成型金型を離型する際に、ガラスレンズ母材が割れる場合があった。また、保管時の環境温度変化による熱応力のためにガラスレンズ母材面と樹脂層とが剥離してしまい、光学特性を維持することができない場合があった。これらの現象は、特に大口径で樹脂層が厚い場合に顕著であり、これまで口径 $60\,\mathrm{mm}$ 以上で最大樹脂層厚が $850\,\mu\,\mathrm{m}$ 以上のものは事実上作製できなかった。そのため、例えば特許文献 4 に示されているように、非球面形状を硬化成型する際の成型型に工夫を加えたりしなければならなかった。さらに、最大樹脂層厚が最小樹脂層厚の 4 倍以上になるようなレンズ、所謂偏肉性の強いハイブリッドレンズは硬化成型すらほとんど不可能であった。樹脂層の厚みに関しては、従来





そのため、樹脂層の形成によって非球面量の大きな樹脂層を有するハイブリッドレンズを製造することはできず、非球面レンズとしての性能は不十分であった。

[0008]

本発明は、上記事情に鑑みてなされたもので、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することができるハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供することを目的とする。

また、本発明は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量が大きく、高性能なハイブリッドレンズを製造することができるハイブリッドレンズの製造方法を提供することを目的とする

また、本発明は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量が大きく、高性 能なハイブリッドレンズを提供することを目的とする。

更に、本発明は、かかる非球面量が大きく、高性能なハイブリッドレンズを用いたレンズ系を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0009]

上記目的を達成するため、本発明は、第1に、ガラスレンズ母材に樹脂層を接合してなるハイブリッドレンズの前記樹脂層の形成に用いられる樹脂組成物が、ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

[0010]

シランカップリング剤は、ガラスレンズ母材と樹脂層との密着性を向上させることができるばかりでなく、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減するため樹脂層を軟化させた場合に障害となる樹脂層の表面硬度を向上させ、実用性を与えることが可能である。その結果、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能となった。

[0011]

本発明は、第2に、上記第1のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記ラジカル重合性モノマーが、下記A成分及びB成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

A成分:下記一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物 【化1】

(式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは $2\sim5$ の整数、nは $1\sim16$ の整数を表す。) B成分:下記一般式(II)で示されるモノ(メタ)アクリレート化合物 【化2】

(式中、R² は水素またはメチル基、R³ は炭素原子数が5~16の脂環式炭化水素基を 出証特2004-3045759



[0012]

A成分のジ(メタ)アクリレート化合物は、樹脂層を軟化させ、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減させ、耐久性を与える機能を有し、B成分のモノ(メタ)アクリレート化合物は、ハイブリッドレンズとして必要な面精度を向上させる機能を有する。ラジカル重合性モノマーとしてこれらのアクリレート化合物を用いることにより、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能である。

[0013]

本発明は、第3に、上記第2のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記ラジカル重合性モノマーが、更に下記C成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

C成分:1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ)アクリレート

このC成分を配合することにより、樹脂層に必要な耐熱性を与えることができる。

[0014]

本発明は、第4に、上記第2のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記A成分の含有量が30~90重量部、前記B成分の含有量が5~40重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

[0015]

A成分を主成分とし、B成分を適宜配合することにより、樹脂層を軟化させ、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減させると共に、必要な面精度を確保できるため、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することができる。

[0016]

本発明は、第5に、上記第3のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記C成分の含有量が5~50重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

C成分を適宜配合することにより、樹脂層に必要な耐熱性を与え、硬度を向上させることができる。

[0017]

本発明は、第6に、上記第1のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記シランカップリング剤の含有量が1~10重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

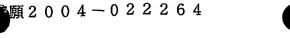
シランカップリング剤の含有量が少なすぎると効果が発現しない場合があり、含有量が 多すぎると重合反応の進行が速くなり、キャビティへの注入作業性が極度に低下する場合 がある。

[0018]

本発明は、第7に、ガラスレンズ母材と、前記ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有し、非球面形状を転写するガラス型とを対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着して前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み立てる型組立工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

[0019]

非球面形状を転写する成形型をガラス型とすることによって、紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側から照射することができる。両側から紫外線を照射することによって、厚みのある部分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を供給できるため、重合歪みの発生を可及的に抑制し、樹脂層に剥がれや割れなどの発生が抑制されると共に、光学的な歪みの発生も抑制される。これにより、厚みのある樹脂層を形成できる。また、ガラスレ



ンズ母材とほぼ同じ直径を有するガラス型を対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼 着してガラスレンズ母材と成形型の間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み 立てる粘着テープ封止方法によって、厚い樹脂層を形成できるキャビティを容易に形成で きる。更に、粘着テープが両側からの紫外線照射を遮断することがないため、樹脂層の周 縁部においても十分な紫外線量を照射することができ、周縁部に厚い樹脂層を形成する場 合でも重合歪みの発生を抑制することができる。

[0020]

本発明は、第8に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、前記ガラスレ ンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚みが1~10mmの範囲であり、有効径内 での前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚み/最小厚みの比が4以 上20以下であることを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

[0021]

成形型をガラス型とすることによって、紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側か ら照射することができるため、厚みのある部分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を 供給できる。その結果、厚く、偏肉差が大きいキャビティに充填された紫外線硬化性樹脂 組成物に対して、重合歪みの発生が可及的に抑制され、剥がれや割れなどの発生が抑制で きると共に、光学的な歪みが抑制されるため、厚く、偏肉差が大きい樹脂層を形成するこ とができる。

[0022]

本発明は、第9に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、前記型組立工 程後、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に紫外線硬化性樹脂組成物を充 填する注入工程と、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に充填されている 前記紫外線硬化性樹脂組成物に前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型の両側から紫外線を 照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物を硬化させる硬化工程とを有することを特徴とする ハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

[0023]

紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側から照射することによって、厚みのある部 分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を供給でき、その結果、厚く、偏肉差が大きい キャビティに充填された紫外線硬化性樹脂組成物が硬化する際に、重合歪みの発生が可及 的に抑制され、剥がれや割れなどの発生や光学的な歪みの発生が抑制されるため、厚く、 偏肉差が大きい樹脂層を形成することができる。

[0024]

本発明は、第10に、上記第9のハイブリッドレンズの製造方法において、前記硬化工 程後、前記紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物のガラス転移点温度以上の温度に加熱しなが ら前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型とを接近させるような圧力を加えるアニーリング 工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

[0025]

紫外線による重合硬化後、硬化樹脂のガラス転移点温度以上に加熱しながら加圧するこ とによって、樹脂層を軟化させながらガラス型の非球面形状を精度良く転写することがで きる。

[0026]

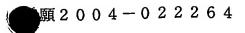
本発明は、第11に、上記第9のハイブリッドレンズの製造方法において、前記硬化工 程の前に、紫外線を照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物をゲル化させる予備硬化工程を 有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

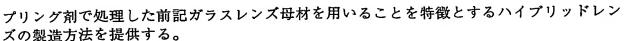
[0027]

紫外線照射によるほぼ完全な硬化前に、紫外線を紫外線硬化性樹脂組成物に対して照射 してゲル化させる予備硬化を行うことによって、重合を均一に進行させることができるた め、重合歪みの発生を更に抑制することができる。

[0028]

本発明は、第12に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、シランカッ





[0029]

ガラスレンズ母材の種類によっては樹脂組成物にシランカップリング剤を配合しただけでは、樹脂層のガラスレンズ母材への密着性が良くない場合もあり、そのため、ガラスレンズ母材をシランカップリング剤で処理しておくことが望ましい。

[0030]

本発明は、第13に、ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなることを特徴とするハイブリッドレンズを提供する。

[0031]

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、厚みのある樹脂層を 有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造する ことが可能となった。

[0032]

本発明は、第14に、上記第13のハイブリッドレンズにおいて、前記樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするハイブリッドレンズを提供する。

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、このような厚みのある樹脂層を形成することが可能となった。

[0033]

本発明は、第15に、上記第14のハイブリッドレンズにおいて、前記樹脂層の有効径内での最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とするハイブリッドレンズを提供する。

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、このような偏肉性の 大きな樹脂層を形成することが可能となった。

[0034]

本発明は、第16に、ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなるハイブリッドレンズを用いたことを特徴とするレンズ系を提供する。

[0035]

シランカップリング剤を配合したことによる厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズをレンズ系に用いることにより、例えば非常に広角な投射レンズを構成する場合に、収差補正に必要なレンズの枚数を削減し、高性能でコンパクトな投射レンズを構成することができる。

[0036]

本発明は、第17に、上記第16のレンズ系において、前記ハイブリッドレンズの樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするレンズ系を提供する。

このような最大厚みの樹脂層を有し、非球面量を大きくすることができるハイブリッドレンズを用いることにより、収差補正に必要なレンズの枚数を削減し、高性能でコンパクトな光学系を構成することができる。

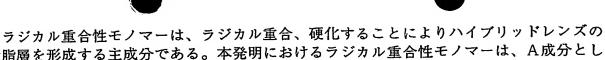
【発明を実施するための最良の形態】

[0037]

以下、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物、ハイブリッドレンズの製造方法、ハイブリッドレンズ及びレンズ系の実施の形態について説明するが、本発明は以下の実施の形態に限定されるものではない。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、球面ガラスレンズの上に非球面形状の樹脂層を重ねて形成したハイブリッドレンズの樹脂層を形成するために用いられる。本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有する。

[0038]



おいま合性モノマーは、ラジガル重合、硬化することによりパイプリットレンスの 樹脂層を形成する主成分である。本発明におけるラジカル重合性モノマーは、A成分として、下記一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物を含有することが好ましい。

A成分:

【化3】

但し、式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは $2\sim5$ の整数、nは $1\sim16$ の整数を表す。

[0039]

A成分の一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物は、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の主成分であり、樹脂層をゴム状に軟化させ、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減させ、耐久性を与える機能を有する。

[0040]

一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物の具体例としては、エチレング リコールジ (メタ) アクリレート、ジエチレングリコールジ (メタ) アクリレート、トリ エチレングリコールジ(メタ)アクリレート、テトラエチレングリコールジ(メタ)アク リレート、ペンタエチレングリコールジ(メタ)アクリレート、ノナエチレングリコール ジ (メタ) アクリレート等のポリエチレングリコールのジ (メタ) アクリレート化合物; プロピレングリコールジ(メタ)アクリレート、ジプロピレングリコールジ(メタ)アク リレート、トリプロピレングリコールジ(メタ)アクリレート、テトラプロピレングリコ ールジ (メタ) アクリレート、ノナプロピレングリコールジ (メタ) アクリレート等のポ リプロピレングリコールのジ(メタ)アクリレート化合物;ブチレングリコールジ(メタ **)アクリレート、ジプチレングリコールジ(メタ)アクリレート、トリブチレングリコー** ルジ (メタ) アクリレート、テトラブチレングリコールジ (メタ) アクリレート、ノナブ チレングリコールジ (メタ) アクリレート、ドデカブチレングリコールジメタクリレート 等のポリブチレングリコールのジ (メタ) アクリレート化合物; 1, 3ーブチレングリコ ールジ (メタ) アクリレート、1, 6-ヘキサメチレングリコールジ (メタ) アクリレー ト、1,14ーテトラデカメチレングリコールジ(メタ)アクリレート、ネオペンチルグ リコールジ (メタ) アクリレート、ヒドロキシピバリン酸ネオペンチルグリコールのカプ ロラクトン付加物のジ (メタ) アクリレート化合物等が挙げられる。

[0041]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるA成分の含有量は、30~90重量部、特に50~80重量部の範囲が良い。A成分の含有量が少なすぎると、樹脂層に十分な可撓性が得られず、環境温度変化に対応する耐熱性が不十分であり、かつ吸水量の抑制もできない場合がある。一方、含有量が多すぎると、表面硬度の低下が著しくなる場合がある。

[0042]

また、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるラジカル重合性モノマーは、 B成分として、下記一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物を含有す ることが好ましい。 【化4】

$$R^2 O$$
 $\parallel \parallel$
 $CH_2=C-C-O-R^3$ ··· (II)

但し、式中、 R^2 は水素またはメチル基、 R^3 は炭素原子数が $5\sim 1$ 6 の脂環式炭化水素基を表す。

[0043]

B成分の一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物は、重合硬化した 樹脂層のハイブリッドレンズとして必要な面精度を向上させる機能を有する。

モノ (メタ) アクリレート化合物の具体例としては、シクロペンチル (メタ) アクリレート、シクロヘキシル (メタ) アクリレート、トリメチルシクロヘキシル (メタ) アクリレート、ノルボルニル (メタ) アクリレート、アダマンチル (メタ) アクリレート、ジシクロペンテニル (メタ) アクリレート、トリシクロ (5, 2, 1, 0^2 , 6) デカン-8-イル (メタ) アクリレートを挙げることができる

[0044]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるB成分の含有量は、 $5 \sim 40$ 重量部、特に $10 \sim 30$ 重量部の範囲が良い。B成分の含有量が少なすぎると、十分な面精度を得ることができない場合があり、一方含有量が多すぎると、レンズの耐熱性が低下する場合がある。

[0045]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるラジカル重合性モノマーには、C成分として、1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ)アクリレートを含有することが好ましい。C成分は、樹脂層に耐熱性を付与し、適宜な硬度を与える成分である。

[0046]

C成分の1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレートとしては、ヒドロキシル基を含有する(メタ)アクリレートと分子内に2個以上のイソシアネート基を有するイソシアネート化合物とのウレタン化反応生成物が挙げられる。

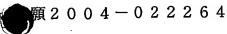
[0047]

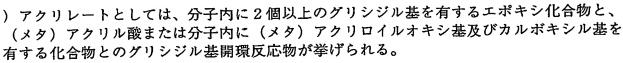
分子内に少なくとも2個のイソシアネート基を有するポリイソシアネート基を有するポリイソシアネート化合物の具体例としては、脂肪族、芳香族または脂環族のイソシアネート、例えばテトラメチレンジイソシアネート、ヘキサメチレンジイソシアネート、2,2,4ートリメチレンヘキサメチレンジイソシアネート、シクロヘキサンジイソシアネート、イソホロンジイソシアネート、トリレンジイソシアネート、キシリレンジイソシアネート、イソ・ジフェニルメタンジイソシアネート、mーフェニレンジイソシアネート、ジシクロヘキシルメタンジイソシアネート、ナフタレンジイソシアネート、ビフェニルジイソシアネート等が挙げられる。これらイソシアネート類とアミノ基、水酸基、カルボキシル基等の活性水素原子を少なくとも2個有する化合物との反応により得られる分子内に少なくとも2個のイソシアネート基を有する化合物あるいは前記ジイソシアネート化合物類の3量体から5量体なども用いることができる。

[0048]

また、1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ

8/





[0049]

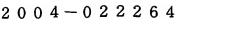
上述の開環反応に用いる分子内に少なくとも2個のグリシジル基を有するエポキシ化合 物としては、1,6-ヘキサンジオールジグリシジルエーテル、エチレングリコールジグ リシジルエーテル、ジエチレングリコールジグリシジルエーテル、トリエチレングリコー ルジグリシジルエーテル、テトラエチレングリコールジグリシジルエーテル、ノナエチレ ングリコールジグリシジルエーテル、プロピレングリコールジグリシジルエーテル、ジプ ロピレングリコールジグリシジルエーテル、トリエチレングリコールジグリシジルエーテ ル、テトラエチレングリコールジグリシジルエーテル、ノナプロピレングリコールジグリ シジルエーテル、ネオペンチルグリコールジグリシジルエーテル、ネオペンチルグリコー ルヒドロキシピバリン酸エステルのジグリシジルエーテル、トリメチロールプロパンジグ リシジルエーテル、トリメチロールプロパントリグリシジルエーテル、グリセロールジグ リシジルエーテル、グリセロールトリグリシジルエーテル、ジグリセロールトリグリシジ ルエーテル、ペンタエリスリトールジグリシジルエーテル、ペンタエリスリトールテトラ グリシジルエーテル、ジペンタエリスリトールペンタグリシジルエーテル、ジペンタエリ スリトールヘキサグリシジルエーテル、ソルビトールテトラグリシジルエーテル、トリス (2-ヒドロキシエチル) イソシアヌレートのジグリシジルエーテル、トリス (2-ヒド ロキシエチル) イソシアヌレートのジグリシジルエーテル、トリス (2ーヒドロキシエチ ル) イソシアヌレートのトリグリシジルエーテルなどの脂肪酸エポキシ化合物、イソホロ ンジオールのジグリシジルエーテル、1,4-ビス(ヒドロキシメチル)シクロヘキサン のジグリシジルエーテル、ビスー2, 2ーヒドロキシシクロヘキシルプロパンのジグリシ ジルエーテル等の脂環族エポキシ化合物、レゾルシンジグリシジルエーテル、ビスフェノ ールA、ビスフェノールF、ビスフェノールSとエピクロルヒドリンとの縮合で得られる ビスフェノールAジグリシジルエーテル、ビスフェノールFジグリシジルエーテル、ビス フェノールSジグリシジルエーテル、テトラブロモビスフェノールAジグリシジルエーテ ル、ビス(3,5-ジメチルー4ーヒドロキシフェニル)スルホン、ビス(3ーメチルー 4-ヒドロキシフェニル)スルホン、ビス(3-フェニル-4-ヒドロキシフェニル)と エピクロルヒドリンとの縮合物、2,6ーキシレノールダイマーとエピクロルヒドリンと の縮合物、オルトフタル酸ジグリシジルエステル、フェノールノボラックポリグリシジル エーテル、クレゾールノボラックポリグリシジルエーテルなどの芳香族エポキシ化合物等 がある。

[0050]

これらのエポキシ化合物と反応させる化合物としては、アクリル酸、メタクリル酸の他 、ヒドロキシエチル (メタ) アクリレートと 0 -無水フタル酸等の酸無水物とを反応させ て得られるカルボキシ基含有(メタ)アクリレート、グリシジル(メタ)アクリレートと アジピン酸等の分子内に2個以上のカルボキシル基を有する化合物を反応させて得られる カルボキシル基含有(メタ)アクリレートが挙げられる。エポキシ化合物とカルボキシル 基含有 (メタ) アクリレートとの反応は、例えば、両者を混合し、触媒としてジメチルア ミノエチルメタクリレート等の3級アミノ化合物またはベンジルトリメチルアンモニウム クロリド等の4級アミン塩を加え、60℃~110℃に加熱することにより行われる。

[0051]

本発明においてはウレタンポリ(メタ)アクリレートあるいはエポキシポリ(メタ)ア クリレートは1種を単独であるいは2種以上を混合して用いることができるが、硬化して 得られるハイブリッドレンズの無色透明性、耐熱性の点から、ウレタンポリ(メタ)アク リレートとして、イソホロンジイソシアネート、2,2,4ートリメチルヘキサメチレン ジイソシアネート、ジシクロヘキシルメタンジイソシアネート、キシリレンジイソシアネ -ト、1, 3-ビス (α , α , -ジメチルイソシアネートメチル) ベンゼン、トリレンジ イソシアネートまたはナフタレンジイソシアネートと、2-ヒドロキシプロピル (メタ)



アクリレートとの付加物が好ましい。また、エポキシポリ(メタ)アクリレートとして、 1.6-ヘキサンジオールジグリシジルエーテル、ジエチレングリコールジグリシジルエ ーテル、トリメチロールプロパンジグリシジルエーテル、トリメチロールプロパントリグ リシジルエーテル、グリセロールトリグリシジルエーテル、トリス (2ーヒドロキシエチ ル) イソシアヌレートのトリグリシジル、2,2-ビス(4-グリシジルオキシシクロへ キシル)プロパン、ビスフェノールAジグリシジルエーテル、ビスフェノールSジグリシ ジルエーテルまたはテトラブロモビスフェノールAジグリシジルエーテルと、アクリル酸 またはメタクリル酸との反応物を用いるのが特に好ましい。

[0052]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるC成分の含有量は、0~50重量部 、特に5~50重量部、最も好ましくは10~30重量部の範囲が良い。ハイブリッドレ ンズにそれほど耐熱性が要求されない場合は、含有させなくても良い。適宜な耐熱性を与 えるために、上記範囲の含有量とすることが好ましい。含有量が多すぎると、樹脂層が硬 くなり過ぎてガラスレンズ母材が割れてしまうおそれがあると共に、組成物の粘度が高く なり、注型による作業性が低下する場合がある。

[0053]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の必須成分であるシランカップリング剤は、 ガラスレンズ母材と樹脂層との接着性を付与する成分である。同時に樹脂層の表面硬度を 向上させ、実用性を付与する成分でもある。即ち、上記A成分のジ(メタ)アクリレート 化合物の配合により、樹脂層を軟化させ、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽 減させ、耐久性を与え、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくで きる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能となる一方、表面硬度が低くなり すぎて実用性に欠ける欠点を補う機能を有する。

[0054]

シランカップリング剤は、一般に同一分子中に有機材料と結合する置換基をもつ有機官 能性基と無機材料と反応する加水分解性基を有する構造を有する。有機官能性基としては 、ビニル基、グリシドキシ基、メタクリル基、アミノ基、メルカプト基であり、加水分解 性基は主に塩素とアルコキシ基である。シランカップリング剤の具体例としては、ビニル トリクロロシラン、ビニルトリエトキシシラン、ビニルトリス(βーメトキシエトキシ) シラン、γーグリシドキシプロピルトリメトキシシラン、γーグリシドキシプロピルジメ) γ - γ -ジメトキシシラン、ァークロロプロピルトリメトキシシラン、ァーメルカプトプロピルト リメトキシシラン、ァーアミノプロピルトリエトキシシランなどを例示することができる

[0055]

本発明のハイブリッドレンズ用組成物におけるシランカップリング剤の含有量は、1~ 10重量部、特に3~5重量部の範囲が良い。含有量が少なすぎると、効果が発現しない 場合があり、一方含有量が多すぎると、自己架橋が進展し、モノマー溶液が増粘してしま い、キャビティへの注入作業性が極度に低下する場合がある。

[0056]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の硬化に際して使用される重合開始剤として は、例えば、2ーヒドロキシー2ーメチルー1ーフェニルプロパンー1ーオン、メチルフ ェニルグリオキシレート、2, 4, 6ートリメチルベンゾイルジフェニルホスフィンオキ シド、ビス(2,4,6-トリメチルベンゾイル)-フェニルフォスフィンオキサイドな どの光重合開始剤、過酸化ベンゾイル、tープチルパーオキシイソブチレート、tーブチ ルパーオキシー2-エチルヘキサノエート等の有機過酸化物、2,2'ーアゾビスプチロ ニトリル、2, 2′ーアゾビス(2, 4ージメチルバレロニトリル)等のアゾ化合物が挙 げられる。これらの重合開始剤の中でも、硬化速度が速く、常温硬化が可能であることか ら、光重合開始剤を用いて、紫外線硬化性樹脂組成物とすることがより好ましい。これら



の重合開始剤は1種もしくは2種以上の混合系で使用し、硬化速度を向上させるため、助触媒、増感剤を添加しても良い。この重合開始剤の配合割合はモノマー成分の合計100 重量部に対して、通常、0.005~5重量部である。

[0057]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、必要に応じて、酸化防止剤、黄変防止剤、紫外線吸収剤、染料、顔料等の添加剤が本発明の効果を損なわない範囲で配合されても良い。

[0058]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、ラジカル重合性モノマー成分とシランカップリング剤を常法により混合攪拌し、さらに必要に応じて各種添加剤を配合して調製することができる。

[0059]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、シランカップリング剤を含有していることにより、ガラスレンズ母材と樹脂層との密着性を向上させることができるばかりでなく、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物の重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減するためA成分の一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物を主成分としたことによる樹脂層を軟化させたときに障害となる樹脂層の表面硬度を向上させ、実用性を与えることが可能である。加えて、B成分の一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物を含有することにより、非球面の転写精度を良好にすることができる。そのため、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能である。

[0060]

具体的には、図1に示すような本発明のハイブリッドレンズを製造することができる。このハイブリッドレンズ1は、球面ガラスレンズ母材2の一面側又は両面に外面形状が非球面の樹脂層3が接合された構造を有する。球面ガラスレンズ母材2は、凸レンズ、凹レンズのいずれでもよい。レンズの有効径の範囲内での樹脂層3の最大厚み T_{max} は、 $1_{mm} \sim 10_{mm}$ 、好ましくは $2\sim 8_{mm}$ の範囲であり、従来のハイブリッドレンズと比較して厚い樹脂層3を備える。なお、樹脂層3の厚みは、ガラスレンズ母材2の法線方向の厚さを意味する。樹脂層3の最大厚み T_{max} が厚すぎると非球面レンズとしての性能が不十分となり、樹脂層3の最大厚み T_{max} が厚すぎると、ガラスと樹脂の熱膨張率の差から、ガラスレンズ母材との密着性が不十分となって剥離が生じる。

[0061]

また、レンズの有効径の範囲内での樹脂層 3 の最小厚み T_{min} /最大厚み T_{max} の比が 1 / 4 以下、即ち、偏肉量= T_{max} / T_{min} と定義すると、偏肉量は 4 以上、特に 5 以上が好ましく、上限値は 2 0 である。偏肉量が小さすぎると、樹脂層 3 の非球面量が小さくなり、非球面レンズとしての光学性能の改良度が小さくなる。一方、偏肉量が 2 0 を超えると、レンズ形状が複雑になるため製造が困難である。

[0062]

本発明のハイブリッドレンズ1は、樹脂層3の厚みが従来より厚いだけでなく、60~150mm程度の大口径とすることができる。従来のハイブリッドレンズは、60mm以上の大口径のものは存在しなかった。

[0063]

本発明のハイブリッドレンズ1は、厚みのある樹脂層を有し、非球面量を大きくすることができるため、収差補正能力に優れると共に、大口径とすることができる。従来のハイブリッドレンズと比較してより高い収差補正能力が得られるため、レンズ構成枚数をより一層削減でき、小型で軽量な光学系を実現することができる。そのため、用途としては、例えば、液晶プロジェクタ用投射レンズ、特にその最も対物側のレンズ、ビデオカメラやスチルカメラのレンズ、複写機、レーザプリンタ、望遠鏡、双眼鏡、顕微鏡、CDやDVD等の光ピックアップ用のレンズ等に用いることができる。

[0064]



次に、図1に示したような厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズの製造に適した本発明のハイブリッドレンズの製造方法について、図2及び図3を参照しながら説明する。本発明のハイブリッドレンズの製造方法では、上述した本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用いることが好ましい。本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物と本発明のハイブリッドレンズの製造方法を組み合わせることにより、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを容易に製造することができる。しかし、本発明のハイブリッドレンズの製造方法では、その他の樹脂組成物を用いても良い。

[0065]

本発明のハイブリッドレンズの製造方法は、(a)成形型の処理工程、(b)型組立工程、(c)注入工程、(d)予備硬化工程、(e)硬化工程、(f)アニーリング工程、(g)離型工程を有する。

[0066]

まず、(a)成形型の処理工程は、図2(a)に示すように、ハイブリッドレンズの成形に必要なガラスレンズ母材2とガラス型4を選定すると共に、必要な前処理を行う工程である。

[0067]

ガラスレンズ母材 2 は、両面が研磨しやすい球面に鏡面研磨されたレンズであり、凸レンズでも凹レンズでもよい。樹脂層が形成される面を成形面 2 1 とする。図1 及び図 2 (a)に示すガラスレンズ母材 2 は、液晶プロジェクタ用投射レンズの最も対物側の凹レンズとして用いられるものを示している。そのため、成形面 2 1 はガラスレンズ母材 2 の凸面側全体に形成され、成形面 2 1 と対向する凹面の球面は成形面 2 1 よりも小さく、大きな曲率を有する。また、凹面の外周側は光軸と直交する平面に形成されている。ガラスの材質は、屈折率と分散性を考慮して決定される。一方のガラス型 4 は、非球面形状を転写する転写面 4 1 と転写面 4 1 と対向する外面 4 2 を有し、転写面 4 1 は鏡面研磨されている。図 2 (a)に示すガラス型 4 は、転写面 4 1 と対向する外面 4 2 が平面となっている。ガラスレンズ母材 2 とガラス型 4 の外径はほぼ同じであり、両者とも円周面状の側面を有する。これらのガラスレンズ母材 2 とガラス型 4 の外径は、概ね 3 0 ~ 1 5 0 mmの範囲である。

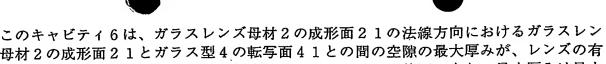
[0068]

ガラスレンズ母材2の樹脂層を形成する成形面21を洗浄し、成形面21に、樹脂層3の密着性を改良する目的で、例えば上述したシランカップリング剤を含む液体を塗布し、乾燥して焼成する。シランカップリング剤の塗布は、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物の中にシランカップリング剤を配合するときは、不要となる場合があるが、ガラスの材質によっては、ガラスレンズ母材のシランカップリング処理と共に、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物にシランカップリング剤を含有させなければ、必要な密着性が得られない場合がある。ガラス型4の転写面41は、洗浄を行うと共に、離型剤を予め塗布しておくことが好ましい。転写面41に離型剤を塗布しておくことにより、成形後、ガラス型4を容易に樹脂層から脱離することができる。

[0069]

次に、図2(b)に示すように、(b)型組立工程を行う。ガラス型4の転写面41を上にしてガラス型4を水平に保持し、ガラスレンズ母材2の成形面21を下にしてガラス型4の転写面41と所定の距離離間させて対向配置して保持する。そして、これらのガラスレンズ母材2とガラス型4の側面にまたがって粘着テープ5を巻き付け、1周より余分に巻き付け、粘着テープ5が重なる領域を形成する。粘着テープ5の巻き付けにより、ガラスレンズ母材2とガラス型4とを相互に固定すると共に、ガラスレンズ母材2の成形面21とボラス型4の転写面41との間の空隙が封止される。これにより、これらの成形面21と転写面41と粘着テープ5とで囲まれたキャビティ6が形成され、ハイブリッドレンズ成形型7を組み立てることができる。

[0070]



ズ母材2の成形面21とガラス型4の転写面41との間の空隙の最大厚みが、レンズの有 効径の範囲内で1mm~10mm、好ましくは2~8mmの範囲であり、最小厚みは最大 厚みの1/4以下、好ましくは1/5~1/20程度である。

[0071]

粘着テープ5は、テープ基材に粘着剤層が形成されている構造を有する。テープ基材の 材質としては、ポリエチレン、ポリプロピレン等のポリオレフィン、ポリ塩化ビニル、ポ リ塩化ビニリデン等のポリハロゲン化ビニル、ポリエチレンテレフタレート、ポリプチレ ンテレフタレート、ポリエチレンナフタレート等のポリエステル、ポリアミド類、ポリイ ミド類、ポリカーボネート類などを例示することができる。粘着剤としては、アクリル系 、ゴム系、シリコーン系等が使用される。粘着剤は、紫外線硬化性樹脂組成物に溶け出し たり、重合を阻害しないものが選定される。

[0072]

テープ基材の厚さは、型組立工程でガラス型4とガラスレンズ母材2を精度良く固定で きることが求められるため、 10μ m以上、好ましくは 20μ m以上、最適には 30μ m 以上であることが好ましい。最大限の厚さは2000μm程度である。

粘着テープ5の幅は、ガラスレンズ母材2とガラス型4の側面を保持してこれらの間の 空隙を密封できればよく、これらから突出するような幅広でも差し支えない。

[0073]

ガラスレンズ母材2とガラス型4とを対向配置し、これらの側面に粘着テープ5を貼着 してガラスレンズ母材2とガラス型4の間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型7 を組み立てる粘着テープ封止方法は、従来のスリーブや型枠を用いてガラスレンズ母材2 とガラス型4を保持する方法よりも、厚みのあるキャビティを容易にかつ簡便に形成する ことができる。

[0074]

次に、図2 (c) に示すように、(c) 注入工程を行う。粘着テープ5同士が重なって いる部分を剥がし、キャビティ6への小さな開口部を形成し、この開口部から注射針など の細い注入管8を介して予めモノマー調合工程で調製された紫外線硬化性樹脂組成物9を キャビティ6へ注入し、剥がした部分の粘着テープ5を再び貼り付け、キャビティ6を封 止する。

[0075]

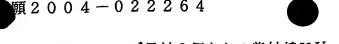
次に、図2 (d) に示すように、 (d) 予備硬化工程を行う。紫外線の予備照射を行う ことにより、重合を均一化させ、重合歪みの発生を抑制することができるため、厚い樹脂 層の形成に有効である。予備照射は、例えば髙圧水銀ランプやメタルハライドランプ等の 紫外線照射源を用い、紫外線UVュを照射する。照射時間は2~20秒、加熱せず室温で 行い、紫外線の強度は100~140W程度であり、照射量は0.05~30J/cm² 程度である。予備照射により、紫外線硬化性樹脂組成物9はゲル化する。予備照射は、図 2 (d) に示すように、ガラス型 4 を通して紫外線を照射するか、ガラスレンズ母材 2 を 通して紫外線を照射してもよく、あるいは両側から照射するようにしてもよい。予備硬化 工程は、必ずしも必要としない場合があり、省略することが可能である。

[0076]

次に、図3 (e)に示すように、 (e)硬化工程を行う。本発明では、ガラス型4を用 い、キャビティ6中の紫外線硬化性樹脂組成物9に対して両面の成形型2,4を通して両 側から紫外線を照射する。成形型2,4の両側に高圧水銀ランプやメタルハライドランプ 等の紫外線照射源を配置し、あるいは反射鏡を用いてガラス型4とガラスレンズ母材2の 両方を通して内部のキャビティ6の紫外線硬化性樹脂組成物9に紫外線を照射し、紫外線 硬化性樹脂組成物 9 をほぼ完全に硬化させる。

[0077]

紫外線の照射時間は50~300秒、環境温度は室温で行ってもよく、120℃までの 加熱雰囲気下で行ってもよい。紫外線の照射強度は、ガラス型4側からの紫外線UV2が



 $50 \sim 150$ mW程度であり、ガラスレンズ母材 2 側からの紫外線 UV 3 が $50 \sim 150$ mW、両側の照射強度は概ね等しくすることが好ましい。紫外線の照射量は、特に制限さ れないが、 $1\sim500\,\mathrm{J/c\,m^2}$ 程度である。また、紫外線の照射は、両側から交互に照 射するようにしてもよい。

[0078]

従来、ガラスレンズ母材の上に厚い樹脂層を形成できなかった原因として、樹脂層の厚 さが厚くなり、樹脂層の薄い部分と厚い部分との偏肉差が大きくなると、紫外線による重 合時に樹脂層の厚い部分と薄い部分との重合速度が異なるため、樹脂層に重合歪みが発生 し、この重合歪みによって樹脂層に剥がれや割れが発生し易くなると共に、光学的にも複 屈折が発生して樹脂層の光学性能が低下することが要因であると考えられる。

[0079]

そのため、厚い部分と薄い部分に対して紫外線による重合時にできる限り均一に紫外線 を照射するために、ガラスレンズ母材2と対になる非球面形状を転写する成形金型をガラ ス型4とし、ガラス型4とガラスレンズ母材2とを通して両側から紫外線を照射すること によって、厚みのあるキャビティ6に充填されている紫外線硬化性樹脂組成物9の中心ま で紫外線を十分に照射することが可能である。その結果、キャビティ6の厚い部分と薄い 部分での重合速度を均一化し、重合歪みの発生を可及的に抑制することができる。重合歪 みの発生を抑制することができるため、樹脂層に剥がれや割れなどの発生が抑制されると 共に、光学的な歪みの発生も抑制される。これにより、ガラスレンズ母材2の上に厚みの ある樹脂層を形成できる。

[0080]

また、粘着テープ5は薄く、ガラス型4とガラスレンズ母材2の側面に貼着され、しか も光透過性とすることができるため、両側からの紫外線照射を妨げることが無く、キャビ ティ6の周縁部まで十分に紫外線を照射することができる。そのため、図1に示したよう な中心部が薄く、周縁部が厚くなるような形状の樹脂層3でも、キャビティ6全体の重合 速度を均一化して重合歪みの発生を抑制することに寄与できる。

[0081]

次に、図3 (f)に示すように、(f)アニーリング工程を行う。このアニーリング工 程は、重合歪みの除去や転写精度の向上が目的である。紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物 (樹脂層) 3のガラス転移点より高い温度雰囲気下で、好ましくはガラス転移点より10 ℃以上高い温度雰囲気下で、ガラス型4とガラスレンズ母材2を互いに接近させるように 圧力を加える。これによって、硬化物3を軟化させながらガラス型4を圧着させ、ガラス 型4の転写面41の形状を硬化物に対して十分に押し付けることで転写精度が向上する。 同時に、アニーリングにより、重合歪みを除去することが可能である。

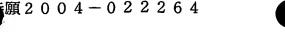
[0082]

アニーリング処理は、例えばオートクレーブ内にハイブリッドレンズ成形型7をガラス レンズ母材 2 を下側に、ガラス型 4 を上側にして配置し、上記温度雰囲気下で 3 × 1 0⁻³ $\sim 1.0 \times 1.0^{-3}$ a t m程度の圧力を加えて3.0分 ~ 2 時間程度の処理をする。加圧は、機 械的にガラス型4とガラスレンズ母材2とを接近させる圧力を加えて行うことも勿論可能 である。また、加圧せずに単に加熱炉の中で加熱処理を行うようにしてもよい。アニーリ ング工程は、必ずしも必要とはしない。また、ガラス型4を離型した後に加熱だけのアニ ーリングを行ってもよい。

[0083]

次に、図3 (g) に示すように、(g) 離型工程を行う。粘着テープ5を剥がし、ガラ ス型4に衝撃を与えることにより、ガラス型4が樹脂層3から剥離し、ガラスレンズ母材 2の上に樹脂層3が接合したハイブリッドレンズ1を得ることができる。このハイブリッ ドレンズ1は、粘着テープ封止方法を採用したことにより、樹脂層3の端縁とガラスレン ズ母材2の端縁とが一致する構造上の特徴がある。なお、(f)アニーリング工程と(g)離型工程は必要に応じて、工程を入れ換えることも可能である。

[0084]



得られたハイブリッドレンズ1には、必要に応じて、樹脂屬3に耐擦傷性を付与するた めにハードコート処理及び/又は反射防止膜形成処理を行い、ガラスレンズ母材2に反射 防止膜形成処理を行うことができる。

【実施例1】

[0085]

なお、以下の実施例で用いた化合物の略号は次の通りである。

A成分:

9 B G D M: ノナブチレングリコールジメタクリレート

12BGDM:ドデカブチレングリコールジメタクリレート

9 E G D M: ノナエチレングリコールジメタクリレート

TCDM:トリシクロ(5, 2, 1, 0^{2} , 6) デカンー8ーイルメタクリレート

CHM:シクロヘキシルメタクリレート

UDM1:イソホロンジイソシアネートと2-ヒドロキシプロピルメタクリレートとを反 応させて得られたウレタンジメタクリレート

UDA2: トリレンジイソシアネートと2-ヒドロキシエチルアクリレートとを反応させ て得られたウレタンジアクリレート

EDM1:ビスフェノールAジグリシジルエーテルとメタクリル酸とを反応させたエポキ シジメタクリレート

シランカップリング剤:

MTS: y - メタクリロキシプロピルトリメトキシシラン

MDS:γ-メタクリロキシプロピルジメトキシシラン

[0086]

〈実施例1〉

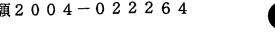
9 B G D M (三菱レイヨン (株) 製:商品名アイキュアM-70) 65 重量部、TCD M (日立化成工業 (株) 製:商品名FA-513MS) 12重量部、UDA2 (三菱レイ ヨン (株) 製:商品名ダイヤビームU-12) 20重量部、MTS (GE東芝シリコーン (株) 製:商品名オルガノシランTSL-8730) 3重量部、ビス(2, 4, 6-トリ メチルベンゾイル) -フェニルフォスフィンオキサイド (チバ・スペシャルティー・ケミ カルズ(株)製:商品名IRGACURE819)300ppm、tーブチルパーオキシ イソブチレート (日本油脂 (株) 製:商品名パーブチル IB) 1000ppmを混合し、 室温でよく攪拌した後、50mmHgに減圧して15分間脱気して、ハイブリッドレンズ 用樹脂組成物を得た。

鏡面仕上げし、シランカップリング剤処理(10%MTSのエタノール溶液塗布及び1 20℃で約30分間の焼成処理)を施した外径100mm、曲率120mmのガラスレン ズ母材 ((株) オハラ製:硝子材種S-LAM54、屈折率nd=1.76) と非球面形 状に鏡面仕上げ加工した外径100mmのガラス型とを、中心の厚みを0.5mm、最大 樹脂層厚5mmとなるように粘着テープを用いて組み合わせ、ハイブリッドレンズ成形型 を組み立てた。上記ハイブリッドレンズ用樹脂組成物をこのハイブリッドレンズ成形型中 に注入した。

次いで、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物を注入したハイブリッドレンズ成形型をハイ ブリッドレンズ成形型の両側から照射強度100WのUVランプで照射するように調整し たUV照射装置に投入し、6000mJ/cm²の紫外線を照射して樹脂層を硬化成型し た。その後、ガラス型を離型し、135℃で1時間加熱してアニール処理した。その後、 樹脂表面にSiO2/ZrO2系の反射防止膜を蒸着処理した。このようにして製造した ハイブリッドレンズを下記評価方法で評価し、表1に示した。

[0087]

外観:樹脂層及び反射防止膜にクラック、腐食、気泡、剥離、著しい色の変化が認められ るかどうかを目視により観察した。



面精度:ハイブリッドレンズの樹脂層の表面形状を松下電器産業(株)製3次元形状測定 機UA3Pを用いて測定した。形状精度が3μm以下のものを○、3μm~10μmのも のを△、10μm以上のものを×とした。

耐溶剤性:アルコール系有機溶剤をしみ込ませたレンズクリーニング用紙(小津紙業(株)製:商品名ダスパー)により反射防止膜表面を10回こすり、外観を目視で観察した。 変化のないものを良好とした。

転写性:ガラス型を離型したレンズ面の転写性を目視にて判定した。

〇:転写性が良い。

△:転写性に若干の問題有り。

×:転写性が悪い。

注入作業性:ハイブリッドレンズ成形型へのハイブリッドレンズ用樹脂組成物を注入する 際の難易度を判定した。

〇:注入しやすい。

△:注入するのがやや難。

×:注入しにくい。

試験片の作成:実施例に示した樹脂組成と同じようにして調製した樹脂組成物を厚さ2m mまたは5mm、外径75mmの円盤状平板に成型し、測定に必要なサイズに切り出して 試験片とし、次の測定を行った。

屈折率:アッベ屈折率計を用いて上記で作成した試験片の25℃における屈折率を測定し

硬度:鉛筆硬度を測定した。

温度サイクル試験:得られたハイブリッドレンズを小型環境試験機(タバイエスペック株 式会社製SH−220型)に入れ、-30℃の低温下に2時間放置後、80℃の高温下に 2時間放置する操作を1サイクルとして10サイクル繰り返す。本耐久試験を行った後、 以下に示す項目について評価した。評価結果を表1に示した。

外観:樹脂層及び反射防止膜にクラック、腐食、気泡、剥離、著しい色の変化が認められ るかどうかを目視により観察した。変化のないものを良好とした。

耐溶剤性:アルコール系有機溶剤をしみ込ませたレンズクリーニング用紙(小津紙業(株)製:商品名ダスパー)により反射防止膜表面を10回こすり、外観を目視で観察した。 変化のないものを良好とした。

密着性:接着テープ (ニチバン (株) 製:商品名セロテープ (T-12) を反射防止膜表 面に接着して剥離する操作を3回繰り返し、外観を目視で観察した。変化のないものを良 好とした。

[0088]

〈実施例2~5〉

表1に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母材の硝子 材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実施例1と同様にし てレンズを製造し、評価した。結果を表1に併せて示した。

(実施例6~10)

表 2 に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母材の硝子 材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実施例1と同様にし てレンズを製造し、評価した。結果を表2に併せて示した。

(比較例1~6)

表3に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母材の硝子 材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実施例1と同様にし てレンズを製造し、評価した。結果を表3に併せて示した。

[0089]



		実施例	実施例	実施例	実施例	実施例
		1	2	3	4	5
	A:9BGDM	65			55	70
	A:12BGDM			45		
	A:9EDGM		65			
組	B:TCDM	12	34	20		15
成	B:CHM				17	
垂	C:UDM1				25	<u></u>
(重 量 部)	C:UDA2	20				10
部	C:EDM1			32		
!!	D:MTS	3	1	3		5
	D:MDS				3	
ガラスレンズ母材の下地処理		有	有	有	無	無
ガラスレン	ズ母材の屈折率	1.76	1.76	1.51	1.51	1.76
	外観	良好	良好	良好	良好	良好
	屈折率	1.51	1.49	1.53	1.50	1.52
	面精度	0	0	0	0_	0
	耐溶剤性	0	0	0	0	0
1	転写性	0	0	0	0	0
	注入作業性	0	0	0	0	O~A
	硬度	Н	HB	Н	Н	2 H
温度サイ	外観	良好	良好	良好	良好	良好
クル試験	耐溶剤性	良好	良好	良好	良好	良好
後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好
高温高湿	外観	良好	良好	良好	良好	良好
保管後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好



【表2】

		実施例	実施例	実施例	実施例	実施例
		6	7	8	9	10
	A:9BGDM			35		
	A:12BGDM	35			65	70
	A:9EDGM		73	25		65
組	B:TCDM		15		20	. 33
成	B:CHM	27		25		
a	C:UDM1	35	10			
(重 量 部)	C:UDA2					
部	C:EDM1			10	32	
	D:MTS	3	2	5		
	D:MDS				3	2
ガラスレンズ母材の下地処理		有	有	無	有	有
ガラスレン	ズ母材の屈折率	1.76	1.76	1.76	1.51	1.51
	外観	良好	良好	良好	良好	良好
	屈折率	1.49	1.55	1.51	1.50	1.52
	面精度	0	0	0	0	0
	耐溶剤性	0	0	0	0	0
	転写性	0	0	0	0	0
	注入作業性	0	0	O~A	0	0
	硬度	2 H	Н	2 H	Н	Н
温度サイ	外観	良好	良好	良好	良好	良好
クル試験	耐溶剤性	良好	良好	良好	良好	良好
後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好
高温高湿	外観	良好	良好	良好	良好	良好
保管後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好



		比較例	比較例	比較例	比較例	比較例	比較例
		1	2	3	4	5	6
	A:9BGDM		35	60	65	70	35
	A:12BGDM						
	A:9EDGM	61	25				23
組	B:TCDM	34			15	20	
成	B:CHM			23			15
Ç.	C:UDM1			15		10	
(重量部)	C:UDA2				20		
部	C:EDM1		37				10
	D:MTS	5	3				12
	D:MDS			2			4
ガラスレンス	ズ母材の下地処理	無	無	無	有	有	無
ガラスレン	ズ母材の屈折率	1.76	1.76	1.76	1.76	1.76	1.76
	外観	良好	良好	良好	良好	良好	良好
	屈折率	1.52	1.49	1.56	1.49	1.55	1.51
	面精度	0	0	0	0	Δ	0
	耐溶剤性	0	0	0	0	0	0
	転写性	0	0	0	0	0	0
	注入作業性	0~Δ	0	0	0	0	×
	硬度	2 H	H	HB	2 B	2 B	2 H
温度サイ	外観	良好	良好	良好	良好	良好	不良
クル試験	耐溶剤性	不良	不良	良好	良好	不良	不良
後	密着性	良好	良好	良好	不良	不良	良好
高温高湿	外観	良好	良好	良好	良好	良好	不良
保管後	密着性	不良	不良	不良	不良	不良	良好

ラジカル重合性モノマーにシランカップリング剤を配合した本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用い、本発明のハイブリッドレンズの製造方法で得られたハイブリッドレンズは、外観、面精度、転写性、ガラスレンズ母材との密着性が良好であり、温度サイクル試験後や高温高湿保管後にも変化が認められない。また、硬度もHB以上であり、実用上十分である。

[0090]

但し、比較例1~3に示すように、ガラスレンズ母材の種類によっては、ガラスレンズ 母材をシランカップリング剤で処理しないと、ガラスレンズ母材と樹脂層の密着性が不十 分な場合がある。

[0091]

また、比較例4,5に示すように、シランカップリング剤を配合しないハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用いて得られたハイブリッドレンズは、A成分を主成分としているため、硬度が2Bであり、硬度不足である。また、ガラスレンズ母材をシランカップリング剤で処理していても、ガラスレンズ母材と樹脂層の密着性が不十分である。

[0092]

(実施例11)

図4に、図1に示したような本発明のハイブリッドレンズ1を液晶プロジェクタ用投射レンズ100に採用したレンズ系の断面図を示す。Ri(iは1からの整数)で示される符号は、拡大側から縮小側に向かって順にレンズ面番号を示し、di(iは1からの整数)で示される符号は、拡大側から縮小側に向かって順に主光線軸におけるレンズの中心厚及びレンズ間の空気間隔(mm)を示す。G1は第1レンズ群、G2は第2レンズ群を示す。ダイクロイックプリズムなどの色合成手段110は、3枚の液晶表示装置等の表示装置を通った3色を合成するもので、プロックとして示している。

[0093]

表4に、図4のレンズ系の設計データを示す。表4には、図4のレンズ断面図における各レンズ面Riの曲率半径R(mm)、各レンズの中心厚及び各レンズ間の空気間隔di(mm)、拡大側より縮小側へ順にi番目の光学材料のd線に対する屈折率Ndとアッベ数Vdが示されている。また、表4の下段に、下記非球面式における非球面係数のk、A4、A6、A8、A10を示す。

【数1】

$$z = \frac{cr^2}{1 + \sqrt{1 - (1 + k)c^2r^2}} + A_4r^4 + A_6r^6 + A_8r^8 + A_{10}r^{10}$$

但し、z は曲面の座標値、r は光軸と直交する方向における光軸からの距離、c はレンズ頂点における曲率、k、 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} はそれぞれ非球面係数である。

[0094]

また、図 5 に、図 4 の投射レンズの収差図を示す。収差図の球面収差図においては、c線、d線、g線に対する収差が示され、非点収差図においては、サジタル(S)像面及びタンジェンシャル(T)像面に対する収差が示されている。なお、収差図における ω は半画角を示す。



面 No	曲率半径 R	間隔d	Nd	٧d	
1	-80.86	0.5	1.54860	44.3	L1, L2
2	120	2.5	1.77250	49.6	貼合せレンズ
3	44.996	22.1			
4	-279.47	3. 2	1.77250	49.6	L3
5	52.51	53.6			20
6	70.03	1.0	1.80400	46.6	L4
7	12.13	0.1			<u> </u>
8	12.64	3.5	1.76182	26.6	L5
9	-235.77	1.6			
10	∞	10.7			絞り
11	117.04	5.0	1.49700	81.6	L6
12	-16.625	0.1			
13	-21.01	4.4	1.72047	34.7	L7, L8
14	17.892	7.5	1.49700	81.6	上げん
15	-52.23	0.1			
16	154.69	7.9	1.49700	81.6	L9, L10
17	-19.785	1.7	1.72047	34.7	貼合せレンズ
18	-36.25	0.1			
19	389.78	8.5	1.48749	70.1	Lll
20	-21.14	6.6			非球面レンズ
21	∞	37.0	1.51633	64.1	プリズム
22	∞			<u> </u>	

非球面データ

面 No	K	A ₄	A ₆	A ₈	A ₁₀
1	-13. 2299	9.0658E-06	-7.8959E-09	4.6057E-12	-1.4352E-15
20	-1.6613	-9.2184E-07	-1.5153E-08	3.6094E-12	-6.4012E-14

この投射レンズ100の第1レンズ群G1を構成する第1番目のレンズL1と第2番目のレンズL2がハイブリッドレンズを構成しており、第1番目のレンズL1の拡大側に向いている第1面が非球面量が0.5mm以上の非球面である。このハイブリッドレンズの樹脂層は中心の厚みが約0.5mm、最大樹脂層厚約5mmである。なお、絞りR10は第2レンズ群G2を構成する2番目のレンズL5と3番目のレンズL6間に配置されている。

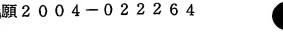
[0095]

設計仕様値は、画角 2ω が 121° 、焦点距離が 6.82、第 1 群 G1と第 2 群 G2との間隔は 53.6 mmである。画角 121 度に及ぶ超広角レンズでありながら、図 5 の収差図より、所定の光学性能を有していることが認められる。また、ハイブリッドレンズが非常に大きな非球面を有しているため、非球面レンズを用いない場合は第 1 レンズ群 G1 を構成するレンズの枚数が 5 枚必要であるのに対し、第 1 レンズ群 G1 が 2 枚で済み、 3 枚削減することができた。そのため、この投射レンズ 100 は小型化、低コスト化が達成されている。

【産業上の利用可能性】

[0096]

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、球面ガラスレンズの上に非球面形状の樹出証特2004-3045759



脂層を重ねて形成したハイブリッドレンズの樹脂層を形成するために利用することができ る。

また、本発明のハイブリッドレンズの製造方法は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が 大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズの製造に利用することがで きる。

本発明のハイブリッドレンズは、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量 を大きくできる高性能な非球面レンズであるため、例えば液晶プロジェクタ用投射レンズ を構成するレンズとして利用することができる。

本発明の光学系は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくでき る高性能なハイブリッドレンズを用いているので、例えば液晶プロジェクタ用投射レンズ として利用することができる。

【図面の簡単な説明】

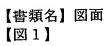
[0097]

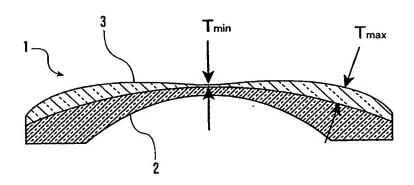
- 【図1】本発明のハイブリッドレンズの一実施形態を示す断面図である。
- 【図2】 (a) ~ (d) は、本発明のハイブリッドレンズの製造方法の工程を示すフ ローチャートである。
- 【図3】 (e) ~ (g) は、本発明のハイブリッドレンズの製造方法の工程を示すフ ローチャートである。
- 【図4】本発明の光学系の一例の投射レンズの構成を示す断面図である。
- 【図5】図4の投射レンズの収差図である。

【符号の説明】

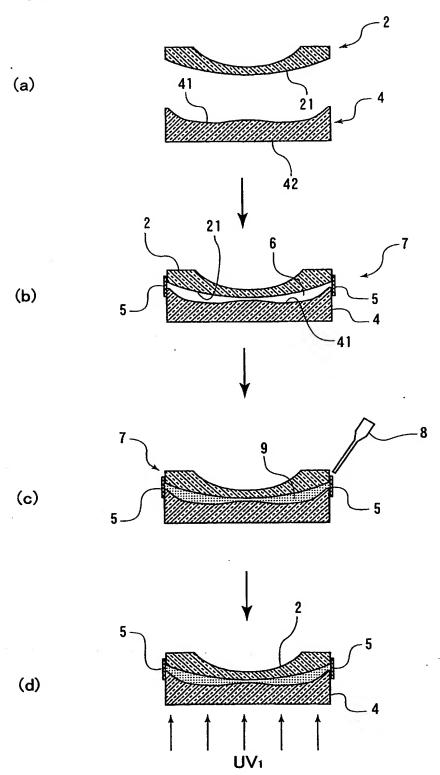
[0098]

1:ハイブリッドレンズ、2:ガラスレンズ母材、3:樹脂層、4:ガラス型、5: 粘着テープ、6:キャビティ、7:ハイブリッドレンズ成形型、8:注入管、9:紫外線 硬化性樹脂組成物、100:投射レンズ

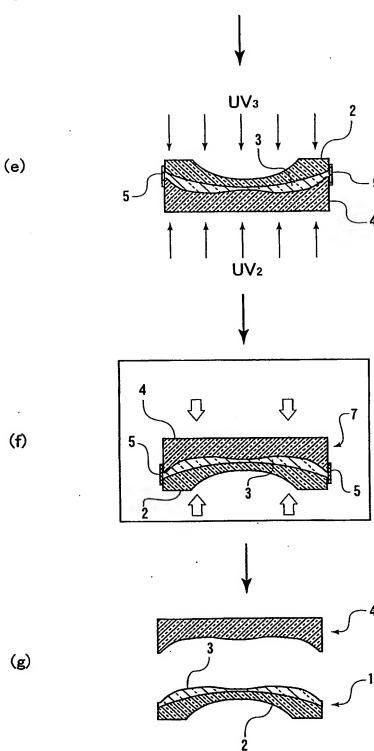






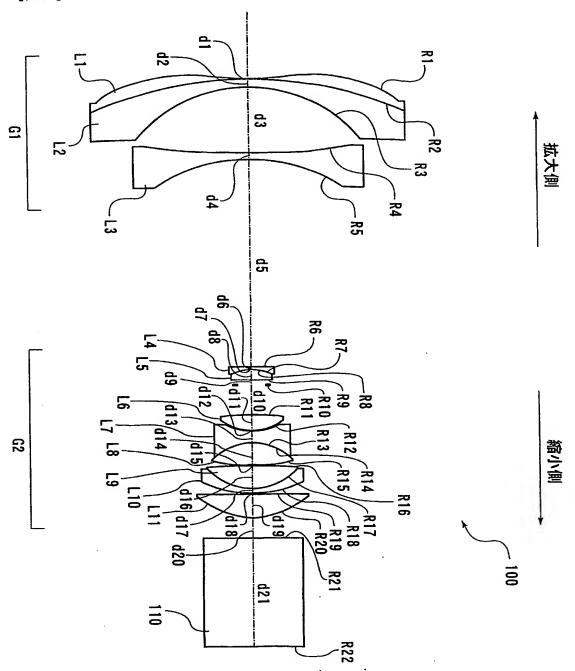


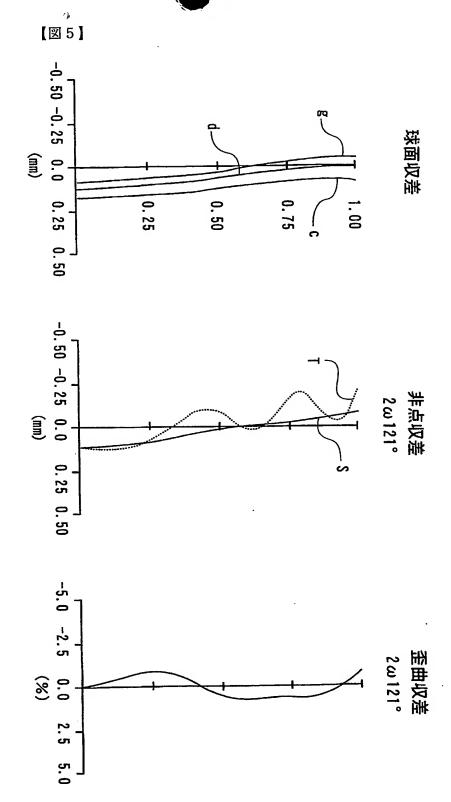














【書類名】要約書

【要約】

【課題】 厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することができる技術を提供する。

【解決手段】 ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物とする。ラジカル重合性モノマーとして、特定のジ(メタ)アクリレート化合物と特定のモノ(メタ)アクリレート化合物を用いることが好ましい。ガラスレンズ母材と非球面形状を転写するガラス型とを対向配置したハイブリッドレンズ成形型を用い、これらの間にハイブリッドレンズ用樹脂組成物を充填し、ガラスレンズ母材とガラス型の両側から紫外線を照射してガラスレンズ母材上に樹脂層が接合したハイブリッドレンズを製造する。

【選択図】 図1



認定・付加情報

特許出願の番号 特願2004-022264

受付番号 50400151846

書類名 特許願

担当官 第一担当上席 0 0 9 0

作成日 平成16年 2月 9日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成16年 1月29日

【特許出願人】

【識別番号】 000002369

【住所又は居所】 東京都新宿区西新宿2丁目4番1号

【氏名又は名称】 セイコーエプソン株式会社

【代理人】 申請人

> 【識別番号】 100095728

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプ

ソン株式会社 知的財産本部内

【氏名又は名称】 上柳 雅誉

【選任した代理人】

【識別番号】 100107076

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプ

ソン株式会社 知的財産本部内

【氏名又は名称】 藤綱 英吉

【選任した代理人】

【識別番号】 100107261

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプ

ソン株式会社 知的財産本部内

【氏名又は名称】 須澤 修 特願2004-022264

出願人履歴情報

識別番号

[000002369]

1. 変更年月日

1990年 8月20日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都新宿区西新宿2丁目4番1号

氏 名 セイコーエプソン株式会社